# 日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日
Date of Application:

2003年 4月24日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-120774

[ST. 10/C]:

1.72

[ ] P 2 0 0 3 - 1 2 0 7 7 4 ]

出 願 人
Applicant(s):

京セラ株式会社

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2003年11月13日





【書類名】

特許願

【整理番号】

0000308731

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

C04B 35/195

【発明者】

【住所又は居所】

鹿児島県国分市山下町1番4号 京セラ株式会社総合研

究所内

【氏名】

東 登志文

【発明者】

【住所又は居所】

鹿児島県国分市山下町1番4号 京セラ株式会社総合研

究所内

【氏名】

川井 信也

【特許出願人】

【識別番号】

000006633

【住所又は居所】

京都府京都市伏見区竹田鳥羽殿町6番地

【氏名又は名称】

京セラ株式会社

【代表者】

西口 泰夫

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

005337

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【プルーフの要否】

要

# 【書類名】 明細書

【発明の名称】低温焼成磁器組成物、低温焼成磁器とその製造方法、並びにそれ を用いた配線基板とその実装構造

# 【特許請求の範囲】

【請求項1】少なくとも、 $SiO_2$  30~55質量%、 $AI_2O_3$  15~40質量%、MgO 3~25質量%、ZnO 2~15質量%、 $B_2O_3$  2~15質量%、を含有するガラス粉末 59.5~94.5質量%と、コーディエライト粉末 0.5~20質量%と、エンスタタイトおよび/またはフォルステライト粉末 5~40質量%とを含有することを特徴とする低温焼成磁器組成物。

【請求項2】前記低温焼成磁器組成物中に、さらに、アルミナ、ムライト、アノーサイト、スラウソナイト、セルジアン、石英ガラスの群から選ばれる少なくとも1種のフィラー粉末20質量%以下を含有することを特徴とする請求項1に記載の低温焼成磁器組成物。

【請求項3】前記ガラス粉末が、1050℃以下の熱処理を行うことにより、 少なくともコーディエライトを結晶相として析出することを特徴とする請求項1 または請求項2に記載の低温焼成磁器組成物。

【請求項4】前記ガラス粉末が、1050℃以下の熱処理を行うことにより、 さらにガーナイト、スピネル、ムライトの群から選ばれる少なくとも1種を結晶 相として析出することを特徴とする請求項1乃至請求項3のうちいずれか記載の 低温焼成磁器組成物。

【請求項5】 P b O および A 2 O (A:アルカリ金属)の含有量がそれぞれ0.1質量%以下であることを特徴とする請求項1乃至請求項4のうちいずれか記載の低温焼成磁器組成物。

【請求項6】請求項1乃至5のうちいずれか記載の低温焼成磁器組成物を焼成して得られる低温焼成磁器中に、結晶相として、コーディエライトを20質量%以上含有するとともに、エンスタタイトおよび/またはフォルステライトと合せて、40質量%以上含有することを特徴とする低温焼成磁器。

【請求項7】結晶相として、さらに、アルミナ、ガーナイト、スピネル、ムラ

イト、アノーサイト、スラウソナイト、セルジアン、石英ガラスの群から選ばれる少なくとも1種を含有することを特徴とする請求項6に記載の低温焼成磁器。

【請求項8】 $40\sim400$  Cにおける熱膨張係数が $5\times10^{-6}$  / C以下、誘電率が7以下、ヤング率が150 G P a 以下であることを特徴とする請求項6 または7 に記載の低温焼成磁器。

【請求項9】抗折強度が200MPa以上であることを特徴とする請求項6乃 至請求項8のうちいずれか記載の低温焼成磁器。

【請求項10】 P b O および A 2 O  $(A: T \nu )$  リ金属)の含有量がそれぞれ 0.1 質量%以下であることを特徴とする請求項 6 乃至請求項 9 のうちいずれか 記載の低温焼成磁器。

【請求項11】少なくとも、 $SiO_2$  30~55質量%、 $Al_2O_3$  15~40質量%、MgO 3~25質量%、ZnO 2~15質量%、 $B_2O_3$  2~15質量%、を含有するガラス粉末 59.5~94.5質量%と、コーディエライト粉末 0.5~20質量%と、エンスタタイトおよび/あるいはフォルステライト粉末 5~40質量%とを混合、成形し、大気中あるいは窒素雰囲気中で1050℃以下の温度にて焼成することを特徴とする低温焼成磁器の製造方法。

【請求項12】さらに、前記混合物に、アルミナ、ムライト、アノーサイト、スラウソナイト、セルジアン、石英ガラスの群から選ばれる少なくとも1種のフィラー粉末20質量%以下を添加することを特徴とする請求項11に記載の低温焼成磁器の製造方法。

【請求項13】前記コーディエライト結晶相の一部が、前記コーディエライト 粉末を核としてガラスから析出することを特徴とする請求項11または請求項1 2に記載の低温焼成磁器の製造方法。

【請求項14】前記ガラス粉末を単独で熱処理した際に析出するコーディエライトの量をX質量%、前記コーディエライト粉末の量をY質量%とし、さらに、前記ガラス粉末とコーディエライト粉末とを混合、成形し、大気中あるいは窒素雰囲気中で1050  $\mathbb{C}$ 以下の温度にて焼成して得られる焼結体中に含まれるコーディエライトの量を $\mathbb{Z}$ 質量%とした際に、 $\mathbb{Z}>(X+Y)$  の関係が成り立つこと

を特徴とする請求項11万至請求項13のうちいずれか記載の低温焼成磁器の製造方法。

【請求項15】絶縁基板の表面および/または内部に配設された低抵抗金属を含有する配線層を具備してなる配線基板において、前記絶縁基板が、請求項6乃至請求項10のうちいずれか記載の低温焼成磁器からなることを特徴とする配線基板。

【請求項16】前記配線基板の表面および/または前記表面に設けた凹部に、シリコンを主体とする半導体素子を載置してなることを特徴とする請求項16に記載の配線基板。

【請求項17】請求項15または請求項16に記載の配線基板を、有機樹脂を含有する絶縁層を具備するプリント配線基板の表面に実装してなることを特徴とする配線基板の実装構造。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、半導体素子収納用パッケージ等に最適な低温焼成磁器組成物および低温焼成磁器とその製造方法に関するものであり、また、これを絶縁基板として用いた配線基板とその実装構造に関するものである。

[00002]

【従来技術】

近年、高度情報化時代を迎え、情報通信技術が急速に発達し、それに伴い、半 導体素子等の高速化、大型化が図られ、配線層においても、信号の伝送損失を低 減する上で配線層の低抵抗化と絶縁基板の低誘電率化が求められている。

[0003]

そこで、1000℃以下での焼成によって緻密化でき、銅、銀または金等の低抵抗金属を主成分とする配線層との同時焼成が可能で、かつ誘電率の低い低温焼成磁器を絶縁層とする配線基板が提案されている。

[0004]

特に、シリコンを主体とする半導体素子の高速、高周波化に対して、素子内部

のトランジスタ間を接続する配線回路の微細化に伴い、配線回路の低抵抗化及び 半導体素子を構成する絶縁膜の低誘電率化が進められている。

# [0005]

そして、半導体素子の絶縁膜としては、従来よりSiO₂が用いられているが 、この絶縁膜を多孔質化するなどの低誘電率化を図ると、その機械的特性が低下 することが知られている。

# [0006]

そして、このような低誘電率の絶縁膜を使用した半導体素子を半導体素子収納用パッケージ上に実装(以下、一次実装と称す)する場合、アンダーフィル剤を硬化させる(キュア工程)際の熱処理や、半導体素子のON/OFFに伴う発熱/冷却の繰り返しにより、半導体素子とそれを搭載する半導体素子収納用パッケージとの熱膨張係数のミスマッチにより熱応力が発生し、半導体素子が破壊してしまうといった問題があった。そして、半導体素子が大型化するほど熱応力が増大し破壊しやすくなっていた。

# [0007]

そのため、一次実装に関わる熱応力を低減するために、半導体素子収納用パッケージを構成する絶縁層の熱膨張係数を半導体素子の熱膨張係数( $2\sim4\times10$   $^{-6}/\mathbb{C}:40-400\mathbb{C}$ )に合致させることが求められている。

#### [0008]

そこで、上記の問題点を解決するために種々の検討がなされているが、例えば、下記の特許文献1では、少なくともSiO2、Al2O3、MgO、ZnOおよびB2O3を含むガラス粉末と、セラミックフィラーとして、フォルステライトとを特定の割合で混合して焼成し、焼成後に得られる磁器中に、ガーナイト、コーディエライト、フォルステライトおよびエンスタタイト等の結晶相を析出させることにより低誘電率かつ高い機械的強度を有する磁器が得られている。

# [0009]

れている。

 $[0\ 0\ 1\ 0]$ 

【特許文献1】

特公平9-175855号公報

[0011]

【特許文献2】

特開平5-254923号公報

[0012]

# 【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、上述の特許文献1に記載された従来の低温焼成磁器では、磁器の低誘電率化および高強度化に関しては改善が図られているものの、低誘電率かつ高強度を得るためのコーディエライト結晶相を析出させる場合に、析出する結晶相と同種の種結晶を用いることなく、配合したガラス粉末から種々の結晶相を直接析出させているために、コーディエライトとともにガーナイト、フォルステライトおよびエンスタタイトなど多くの結晶相が共存して析出することから、所望とするコーディエライトの析出量が少ないために、焼成後に得られる低温焼成磁器は高いヤング率のものしか得られないという問題があった。

# [0013]

そして、このような高ヤング率の低温焼成磁器を用いて形成した半導体素子収納用パッケージを、熱膨張係数が15~20×10<sup>-6</sup>/℃のプリント配線基板上にハンダボールを介して実装して上記のような熱サイクルを負荷した場合、熱サイクル時に接続部であるハンダボールが破壊されやすくなり、二次実装信頼性を確保することが困難になるという問題があった。

#### [0014]

また、特許文献2に記載された低温焼成磁器では、コーディエライトをセラミックフィラーとして予め混合する手法を用いているが、この場合には、用いているガラス粉末から析出するコーディエライト結晶相の量が少なく、このためセラミックフィラーとガラス成分との化合が十分でなく機械的強度が低くなりやすいという問題があった。

# [0015]

従って、本発明は、銀、銅、金等の低抵抗金属との同時焼成が可能であり、低い熱膨張係数、低い誘電率を有しつつ低ヤング率の焼結体を形成する低温焼成磁器組成物、および低温焼成磁器焼結体とその製造方法、かかる焼結体を用い、一次実装信頼性とともに、高い二次実装信頼性を確保できる配線基板とその実装構造を提供することを目的とする。

# [0016]

# 【課題を解決するための手段】

本発明者等は、上記課題に対して検討した結果、少なくともSiO2、Al2 〇3、Mg〇、Zn〇、B2〇3を所定の比率で含むガラス粉末に対して、フィラーとしてコーディエライトと、エンスタタイトおよび/またはフォルステライトを所定の比率で添加し、混合し、成形後、1050℃以下で焼成し、所定の結晶相を析出または分散させることによって得られた低温焼成磁器が、低熱膨張率化、低誘電率化とともに、低ヤング率化を同時に達成できること、また低熱膨張係数、低誘電率とともに低ヤング率を有する低温焼成磁器を絶縁基板とする配線基板が、一次実装信頼性とともに、二次実装信頼性を高めることができることを見出し、本発明に至った。

#### [0017]

すなわち、本発明の低温焼成磁器組成物は、少なくとも、 $SiO_2$  30~55質量%、 $Al_2O_3$  15~40質量%、MgO 3~25質量%、ZnO 2~15質量%、 $B_2O_3$  2~15質量%、を含有するガラス粉末 59.5~94.5質量%と、コーディエライト粉末 0.5~20質量%、エンスタタイトおよび/あるいはフォルステライト粉末 5~40質量%とを含有することを特徴とする。

# [0018]

また、上記低温焼成磁器組成物では、この組成物中に、さらに、さらに、アルミナ、ムライト、アノーサイト、スラウソナイト、セルジアン、石英ガラスの群から選ばれる少なくとも1種のフィラー粉末20質量%以下を含有することが望ましく、また、この低温焼成磁器組成物中に含まれる、ガラス粉末は、1050

℃以下の熱処理を行うことにより、少なくともコーディエライトを結晶相として 析出することが望ましい。

# [0019]

さらに、上記低温焼成磁器組成物では、前記ガラス粉末が、同温度以下の熱処理を行うことにより、コーディエライト以外に、ガーナイト、スピネル、ムライトの群から選ばれる少なくとも1種を結晶相として析出することが望ましい。

## [0020]

そして、かかる組成物は、PbOおよび $A_2O$ (A: アルカリ金属)の含有量がそれぞれ0.1質量%以下に抑制されていることが望ましい。

#### [0021]

即ち、本発明の低温焼成磁器は、上記の低温焼成磁器組成物を焼成して得られる低温焼成磁器中に、結晶相として、コーディエライトを20質量%以上含有するとともに、エンスタタイトおよび/またはフォルステライトと合せて、40質量%以上含有することを特徴とするものである。

# [0022]

上記低温焼成磁器では、結晶相として、さらに、アルミナ、ガーナイト、スピネル、ムライト、アノーサイト、スラウソナイト、セルジアン、石英ガラスの群から選ばれる少なくとも1種を含有することが好ましい。

#### [0023]

このような構成によれば、磁器中に、結晶相として、コーディエライトを析出させる場合に、析出する結晶相と同種の種結晶を用いることにより、配合したガラス粉末から種々の結晶相を直接析出させる従来の手法に比較して、コーディエライトを多く析出させることができ、このため焼成後に得られる低温焼成磁器は、低誘電率、低熱膨張かつ高強度を有するとともに、低ヤング率の低温焼成磁器を得ることができる。

# [0024]

そして、このような低ヤング率の低温焼成磁器を用いて形成した半導体素子収納用パッケージを、熱膨張係数が $15\sim20\times10^{-6}$ / $\mathbb C$ のプリント配線基板上にハンダボールを介して実装して熱サイクルを負荷した場合、熱サイクル時に

接続部であるハンダボールの破壊が抑制され、二次実装信頼性を高めることができる。

#### [0025]

そして、上記低温焼成磁器では、40~400 Cにおける熱膨張係数が $5\times1$   $0^{-6}$  C以下、誘電率が7以下、ヤング率が150 G P a 以下であることが望ましく、さらには、抗折強度が200 M P a 以上であることが望ましい。

# [0026]

また、上記低温焼成磁器では、耐環境負荷、耐薬品性および絶縁性を向上させる上で、PbOおよび $A_2O$ (A: アルカリ金属)の含有量をそれぞれ0.1質量%以下とすることが好ましい。

#### [0027]

そして、こうした本発明の低温焼成磁器の製造方法は、少なくとも、SiO230~55質量%、Al2O315~40質量%、MgO3~25質量%、ZnO2~15質量%、B2O32~15質量%、を含有するガラス粉末59.5~94.5質量%と、コーディエライト粉末0.5~20質量%と、エンスタタイトおよび/あるいはフォルステライト粉末5~40質量%とを混合、成形し、大気中あるいは窒素雰囲気中で1050℃以下の温度にて焼成することを特徴とするものであり、また、前記混合物に、アルミナ、ムライト、アノーサイト、スラウソナイト、セルジアン、石英ガラスの群から選ばれる少なくとも1種のフィラー粉末20質量%以下を添加することが望ましく、こうした上記低温焼成磁器の製造方法では、前記コーディエライト結晶相の一部が、前記コーディエライト粉末を核としてガラスから析出することが望ましい。特に、抗折強度を高めるという点で、アルミナ、ムライト、アノーサイト、スラウソナイト、セルジアンが好ましい。

# [0028]

そして、上記低温焼成磁器の製造方法では、前記ガラス粉末を単独で熱処理した際に析出するコーディエライトの量をX質量%、前記コーディエライト粉末の量をY質量%とし、さらに、前記ガラス粉末とコーディエライト粉末とを混合、成形し、大気中あるいは窒素雰囲気中で1050℃以下の温度にて焼成して得ら

れる焼結体中に含まれるコーディエライトの量を Z 質量%とした際に、 Z > (X + Y) の関係が成り立つことが望ましい。

# [0029]

即ち、このような製造方法によれば、磁器中に析出させるべき結晶相と同種の 種結晶を予め適当量配合させておくことにより、所望の結晶相を容易に多く析出 させることができる。

# [0030]

こうして製造させる低温焼成磁器を用いて形成される本発明の配線基板は、絶縁基板の表面および/または内部に配設された低抵抗金属を含有する配線層を具備してなる配線基板において、前記絶縁基板が、上記の低温焼成磁器からなることを特徴とし、また、上記配線基板は、その表面および/または前記表面に設けた凹部に、シリコンを主体とする半導体素子を載置してなることが好ましい。

# [0031]

さらに、このような配線基板を、有機樹脂を含有する絶縁層を具備するプリント配線基板の表面に実装することによって、一次実装および二次実装信頼性に優れた実装構造を提供できる。

# [0032]

#### 【発明の実施の形態】

#### (組成物、磁器)

本発明の低温焼成磁器組成物は、構成成分として、少なくとも、 $SiO_2$  3  $0\sim55$  質量%、特に $35\sim50$  質量%、 $A1_2O_3$   $15\sim40$  質量%、特に $20\sim35$  質量%、MgO  $3\sim25$  質量%、特に $5\sim20$  質量%、ZnO 2  $\sim15$  質量%、特に $4\sim12$  質量%、 $B_2O_3$   $2\sim15$  質量%、特に $4\sim12$  質量%を含有するガラス粉末  $59.5\sim94.5$  質量%、特に $60\sim89.5$  質量%と、コーディエライト粉末  $0.5\sim20$  質量%、特に $1\sim18$  質量%と、エンスタタイトおよび/あるいはフォルステライト粉末  $5\sim40$  質量%、特に $7\sim35$  質量%とを含有することを特徴とするものである。

#### [0033]

さらに、アルミナ、ムライト、アノーサイト、スラウソナイト、セルジアン、

石英ガラスの群から選ばれる少なくとも1種のフィラー粉末20質量%以下、特に17質量%以下、最適には15質量%以下とを含有することが望ましい。

# [0034]

ここで、上記ガラス粉末は、該組成物を銅、あるいは銀、金といった低抵抗導体と同時焼成可能な温度である1050℃以下の低温で焼結させるために必要であり、ガラス粉末の軟化流動により該組成物を低温で焼結可能とせしめるものである。ガラス粉末の量が、前記範囲よりも少ない場合には、該組成物を1050℃以下で焼結させることが困難となり、逆に前記範囲よりも多い場合には、該組成物を焼成した場合に、その原型を保つことが困難となる。

#### [0035]

さらに、 $SiO_2$ はガラスのネットワークフォーマーであり、かつコーディエライト、ムライト等の $SiO_2$ を構成成分として含有する結晶相、特にコーディエライトをガラスから析出せしめるための必須成分である。 $SiO_2$ が前記範囲よりも少ない場合には、前記結晶相の析出量が不十分となり、前記低温焼成磁器の特性を望ましい範囲内とすることが困難となり、逆に前記範囲よりも多い場合には、ガラスの軟化温度が上昇し1050 C以下の低温焼成が困難となる。

#### [0036]

また、 $Al_2O_3$ は、ガラスのヤング率や耐薬品性を向上させる成分であると同時に、コーディエライト、ガーナイト、スピネル、ムライト等の $Al_2O_3$ を構成成分として含有する結晶相、特にコーディエライトをガラスから析出せしめるための必須成分である。 $Al_2O_3$ が前記範囲よりも少ない場合には、前記結晶相の析出量が不十分となり、前記低温焼成磁器の特性を望ましい範囲内とすることが困難となり、逆に前記範囲よりも多い場合には、ガラスの軟化温度が上昇し1050C以下の低温焼成が困難となると同時に、前記低温焼成磁器のヤング率が上昇し、高い二次実装信頼性を確保することが困難となる。

# [0037]

また、MgOは、コーディエライト、スピネル等のMgOを構成成分として含有する結晶相、特にコーディエライトをガラスから析出せしめるための必須成分である。MgOが前記範囲よりも少ない場合には、前記結晶相の析出量が不十分

となり、前記低温焼成磁器の特性を望ましい範囲内とすることが困難となり、逆 に前記範囲よりも多い場合には、前記低温焼成磁器のヤング率が上昇し、高い二 次実装信頼性を確保することが困難となる。

# [0038]

また、ZnOは、ガラスの軟化温度を低下せしめると同時にガーナイト等のZnOを構成成分として含有する結晶相をガラスから析出せしめるための必須成分である。ZnOが前記範囲よりも少ない場合には、前記結晶相の析出量が不十分となり、前記低温焼成磁器の特性を望ましい範囲内とすることが困難となり、逆に前記範囲よりも多い場合には、ガラスの軟化温度が低下し前記低温焼成磁器の原型を保つことが困難となると同時に、前記低温焼成磁器焼結体の耐薬品性が著しく低下する。

# [0039]

さらに、 $B_2O_3$ は、ガラスのネットワークフォーマーであると同時に、軟化温度、溶解温度を低下せしめる働きがあり、 $B_2O_3$ が前記範囲よりも少ないと、ガラスの溶解温度が上昇しすぎて、工業的に安価に製造することが困難となると同時にガラスの軟化温度が上昇し1050 C以下の低温焼成が困難となる。逆に前記範囲よりも多い場合には、ガラスの軟化温度が低下し前記低温焼成磁器の原型を保つことが困難となると同時に、前記低温焼成磁器の耐薬品性が著しく低下する。

# [0040]

なお、前記ガラス粉末中には、本発明を逸脱しない範囲で、CaO、SrO、BaO、ZrO<sub>2</sub>、SnO<sub>2</sub>、希土類酸化物等の他の成分を10質量%以下、特に7質量%以下、さらには5質量%以下の範囲で含有してもよく、これにより、前記低温焼成磁器の焼結性や特性を微調整することが可能となる。

#### [0041]

但し、PbOおよびA2O(A:アルカリ金属)は、環境への負荷が大きく、また耐薬品性や絶縁性が低下することから、これらの成分量は、全量中、それぞれ0.1質量%以下に抑制されていることが望ましい。

### [0042]

さらに、本発明においては、前記ガラス粉末が、1050℃以下の熱処理を行うことにより少なくともコーディエライトを結晶相として析出することが、前記低温焼成磁器の熱膨張係数、誘電率、ヤング率を低下せしめることが可能となるため望ましい。さらには、コーディエライト結晶相を粉末としてではなくガラス中から析出せしめることにより、焼結性を向上させる効果もあるため、前記低温焼成磁器のヤング率を低下させつつも、抗折強度を向上せしめることが可能となる。

### [0043]

また、本発明においては、さらにガラス粉末からガーナイト、スピネル、ムライトの群から選ばれる少なくとも1種を結晶相として析出することが、特に前記低温焼成磁器の抗折強度を向上させるために望ましい。

# [0044]

一方、フィラーとしてコーディエライト粉末を必須成分とするものであるが、フィラーとしてのコーディエライト粉末は、該組成物を焼成してなる低温焼成磁器の熱膨張係数と誘電率を同時に低下させる効果があり、さらには、前記組成を有するガラス粉末と混合、焼成することにより、該コーディエライト粉末を核として前記ガラス粉末からより多くのコーディエライト結晶相を析出させ、前記低温焼成磁器の熱膨張係数、誘電率をさらに低下せしめることが可能となるため、微量の添加にて熱膨張係数、誘電率を低下させることができる。

#### [0045]

コーディエライト粉末の量が前記範囲よりも少ない場合には、前記低温焼成磁器の熱膨張係数、誘電率を望ましい値にまで低下させることが困難となり、逆に前記範囲よりも多い場合には、コーディエライト粉末は難焼結性であるため、該組成物を1050℃以下で焼結せしめることが困難となる。

#### [0046]

また、フィラーとしてエンスタタイトおよび/あるいはフォルステライト粉末 を必須成分とするものであるが、フィラーとしてのエンスタタイトおよび/また はフォルステライト粉末は、該組成物を焼成してなる低温焼成磁器の抗折強度を 向上させる効果がある。

# [0047]

# [0048]

なお、前記低温焼成磁器組成物中には、本発明を逸脱しない範囲で、SiO2、Ca2MgSi2O7、Sr2MgSi2O7、Ba2MgSi2O7、ZrO2、ZnO、Zn2SiO4、ZrSiO4、CaMgSi2O6、Zn2Al4Si5O18、CaSiO3、SrSiO3、BaSiO3の群から選ばれる少なくとも1種のフィラー粉末を、総量が15重量%以下の範囲で含有してもよく、これにより、前記低温焼成磁器の焼結性や特性を制御することが可能となる。

#### [0049]

# [0050]

また、抗折強度は200MPa以上、特に、240MPa以上であることが望ましい。

# [0051]

以下、本文における熱膨張係数の値は、すべて40~400  $\mathbb C$  における熱膨張係数を意味するものである。

#### [0052]

また、この低温焼成磁器の熱膨張係数は、Si(シリコン)を主体とする半導体素子を、前記低温焼成磁器を絶縁基板として用いた配線基板上に一次実装する

際に絶縁基板と半導体素子との熱膨張係数のミスマッチにより生じる熱応力を低減するために、シリコンの熱膨張係数の値に近いものでなくてはならず、前記範囲よりもその値が大きい場合には、一次実装の信頼性を確保することが困難となる。

# [0053]

さらに、誘電率は、信号遅延時間を短縮するために低いことが望ましく、前記 範囲よりも大きいと、前記配線基板の遅延時間が長くなり性能が低下する。

## [0054]

また、ヤング率が低いということは、この低温焼成磁器が応力により変形しやすいことを意味する。従って、この低温焼成磁器の熱膨張係数を半導体素子に整合させるために低熱膨張化することによって、プリント配線基板への二次実装における熱膨張差が大きくなっても、二次実装部において発生する熱応力を焼結体の変形により緩和することができ、二次実装信頼性を向上させることができる。

# [0055]

従って、ヤング率が前記範囲よりも大きいと、二次実装信頼性が著しく低下する。

#### [0056]

また、本発明においては、前記ガラス粉末を単独で熱処理した際に析出するコーディエライトの量をX質量%、前記コーディエライト粉末の量をY質量%とし、さらに、前記ガラス粉末とコーディエライト粉末とを混合、成形し、大気中あるいは窒素雰囲気中で1050 ℃以下の温度にて焼成して得られる焼結体中に含まれるコーディエライトの量をZ質量%とした際に、Z>X+Yの関係が成り立つことが望ましく、特に、Z>2 (X+Y) の関係を満足することが望ましい。

#### [0057]

即ち、前記コーディエライト粉末が核剤として働くことにより、ガラス粉末単体から析出するコーディエライトよりもさらに多くのコーディエライトをガラスから析出せしめることが、コーディエライト粉末の量を抑制しつつ、かつ焼結性の低下を招くことなく、該低温焼成磁器中のコーディエライト結晶相の含有量を増加させることができるため望ましい。

# [0058]

このとき、前記磁器中に含まれるコーディエライトと、エンスタタイトおよび /あるいはフォルステライト結晶相の量が、30質量%以上、特に35質量%以上、最適には40質量%以上であることが、低い熱膨張係数と低い誘電率と低い ヤング率を達成しつつ高い抗折強度を得るために必須となる。前記結晶相の値が 前記範囲よりも少ない場合には、これらの磁器特性が望ましい範囲からはずれてしまう。

## [0059]

また、上記磁器中には、本発明を逸脱しない範囲で、SiO<sub>2</sub>、Ca<sub>2</sub>MgSi<sub>2</sub>O<sub>7</sub>、Sr<sub>2</sub>MgSi<sub>2</sub>O<sub>7</sub>、Ba<sub>2</sub>MgSi<sub>2</sub>O<sub>7</sub>、ZrO<sub>2</sub>、ZnO、Zn<sub>2</sub>SiO<sub>4</sub>、ZrSiO<sub>4</sub>、CaMgSi<sub>2</sub>O<sub>6</sub>、Zn<sub>2</sub>Al<sub>4</sub>Si<sub>5</sub>O<sub>1</sub>8、CaSiO<sub>3</sub>、SrSiO<sub>3</sub>、BaSiO<sub>3</sub>の群から選ばれる他の結晶相を、総量が15質量%以下、特に10質量%以下、さらには5質量%以下の範囲で含有してもよく、これにより、低温焼成磁器の焼結性や特性を制御することが可能となる。

#### [0060]

#### (製法)

上記の低温焼成磁器を製造するには、まず、構成成分として、少なくとも、SiO2 30~55質量%、特に35~50質量%、A12O3 15~40質量%、特に20~35質量%、MgO 3~25質量%、特に5~20質量%、ZnO 2~15質量%、特に4~12質量%、B2O3 2~15質量%、特に4~12質量%を含有するガラス粉末 59.5~94.5質量%、特に65~92質量%、最適には70~88質量%と、コーディエライト粉末 0.5~20質量%、特に1~18質量%、最適には2~15質量%と、エンスタタイトおよび/あるいはフォルステライト粉末 5~40質量%、特に7~35質量%、最適には10~30質量とを混合する。

#### [0061]

さらに、アルミナ、ムライト、アノーサイト、スラウソナイト、セルジアン、 石英ガラスの群から選ばれる少なくとも1種のフィラー粉末20質量%以下、特 に17質量%以下、最適には15質量%以下とを混合する。

# [0062]

そして、この混合物に、有機バインダ、溶媒、必要に応じて可塑剤を添加、混合し、プレス成形、押出形成、射出成形、鋳込み成形、テープ成形の群から選ばれる少なくとも1種の成形方法によって所定形状に成形する。

## [0063]

そして、該成形体を、 $450\sim750$   $\mathbb{C}$  で脱バインダ処理した後、酸化性雰囲気あるいは窒素雰囲気中、1050  $\mathbb{C}$  以下、特に $700\sim1000$   $\mathbb{C}$  、さらに  $800\sim950$   $\mathbb{C}$  の温度で焼成することにより、本発明の低温焼成磁器を作製することができる。

# [0064]

低温焼成磁器を後述する配線基板の絶縁基板として用いる際に、導体材料として、銀、金を用いる場合は、導体は酸化しないため、大気雰囲気中で焼成することが望ましく、銅を用いる場合には、銅の酸化を抑制する為に窒素雰囲気中にて焼成することが望ましい。

# [0065]

なお、前記低温焼成磁器は、還元雰囲気下でも焼成することは可能であるが、 コスト、安全性の面から、望ましくは酸化性雰囲気あるいは窒素雰囲気中での焼 成が望ましい。

#### [0066]

なお、本発明の低温焼成磁器中に上述した特定の結晶相の析出を促進するためには、脱バインダ処理後の昇温速度を50  $\mathbb{C}$ /時間以上、特に100  $\mathbb{C}$ /時間以上とすることが望ましく、また、焼成温度での保持時間を $0.02 \sim 10$  時間、特に $0.2 \sim 2$  時間とすることが望ましい。

# [0067]

#### (配線基板)

また、本発明の配線基板は、絶縁基板の表面および/または内部に低抵抗金属を含有する配線層が配設されたものであり、前記絶縁基板が、上記の低温焼成磁器からなるものである。

# [0068]

また、このような低温焼成磁器を絶縁基板とすることによって、銅、銀、金の 群から選ばれる少なくとも1種の低抵抗金属を含有する配線層との同時焼成が可 能となる。

#### [0069]

また、この配線基板の表面には、この配線基板の表面および/または表面に設けた凹部に、シリコンを主体とする半導体素子を載置してなることが、一次実装信頼性を確保する上で望ましい。

# [0070]

上述した低温焼成磁器を絶縁基板として用いた本発明の配線基板について、その好適例であるシリコンを主体とする半導体素子等の電気素子をフリップチップ 実装によって搭載したBGA(ボールグリッドアレイ)型の電気素子収納用パッケージと、該パッケージをプリント配線基板上に実装した場合の概略断面図である図1をもとに説明する。

# [0071]

図1によれば、電気素子収納用パッケージAは、複数の絶縁層1a~1dからなる絶縁基板1の表面および/あるいは内部に配線層2が形成されている。また、図1によれば、絶縁層1a~1d間に形成される銅、銀、金の群から選ばれる少なくとも1種の低抵抗金属を含有する配線層2、および配線層2同士を電気的に接続する銅、銀、金の群から選ばれる少なくとも1種の低抵抗金属を含有するビアホール導体3が形成されている。

# [0072]

さらに、パッケージAの下面には複数の接続用電極 4 Aが配列されており、絶縁基板 1 の上面中央部には、半導体素子等の電気素子 5 が半田ボール 6 や半田を介して絶縁基板 1 上にフリップチップ実装により接着固定されると同時に、パッケージAと電気的に接続される。

#### [0073]

また、電気素子5とパッケージAとの間は、一次実装信頼性を高める為に熱硬化性樹脂を含有するアンダーフィル7が注入され、硬化されている。さらに、電

気素子5と、絶縁基板1の下面に形成された複数の接続用電極4Aとは、半田ボール6、配線層2およびビアホール導体3を介して電気的に接続されている。

# [0074]

一方、プリント配線基板Bは、熱膨張係数が15~20×10<sup>-6</sup> / ℃の絶縁 基板の上面に、接続用電極4Bが接続用電極4Aと対を成すように形成されてい る。そして、接続用電極4A、4B間は、共晶半田9、高温半田ボール8を介し て電気的に接続される。

#### [0075]

本発明によれば、絶縁基板1を、前述したような、結晶相として、少なくともコーディエライトと、エンスタタイトおよび/あるいはフォルステライトとを全量中50質量%以上含有し、40~400℃における熱膨張係数が5×10<sup>-6</sup>/℃以下、誘電率が7以下、ヤング率が150GPa以下であることを特徴とする低温焼成磁器によって形成することが大きな特徴であり、これによって、絶縁基板1の熱膨張係数およびヤング率を低下させることができ、パッケージAの一次実装信頼性とともに、二次実装信頼性を高めることができる。

#### [0076]

また、絶縁基板1の誘電率を低下させるとともに、配線層2やビアホール導体3として、銅、銀または金のうちの少なくとも一種の低抵抗金属を主成分として含有するために、配線層を低抵抗化でき、信号の遅延を小さくできる。

#### [0077]

なお、上記図1の例では、電気素子としてシリコン系半導体素子を例示したが、本発明の配線基板によれば、熱膨張係数が5×10−6 / ℃以下のその他の電気素子であってもよい。また、図1のパッケージにおいては、電気素子5は半田ボール6などを介して配線層2と接続される場合に好適であるが、電気素子5と配線層2とはワイヤボンディング等によって接続されたものであってもよい。また、電気素子5は、その上にさらに封止樹脂にて覆う形態であってもよい。また、絶縁基板1にキャビティを形成して電気素子5を収納し、蓋体によってキャビティを気密封止するものであってもよい。

# [0078]

また、図1においては、パッケージAとプリント配線基板Bとは、高温半田ボール8を介して相互に接続されるBGA型のパッケージ構造について説明したが、本発明は、リードピンなどを用いずに、パッケージAとプリント配線基板Bとが、半田を介して接続される前記BGA、LGA、LCC型などのタイプの場合において発生する応力が大きく二次実装信頼性が求められることから、この種のパッケージに特に好適に用いられる。その他、樹脂を含有するボール、柱状の半田カラム、樹脂を含有するカラム、さらにはピンにて接続される形態であってももちろん有用性を有する。

#### [0079]

次に、本発明の配線基板を製造する方法について、上記パッケージAを例にすると、前述したようなガラス粉末と、フィラー粉末との混合粉末に対して、適当な有機バインダ、溶媒、必要に応じて可塑剤を添加、混合してスラリーを調製し、これを従来周知のドクターブレード法やカレンダーロール法、あるいは圧延法、プレス成形法により、シート状に成形する。そして、このシート状成形体に所望によりスルーホールを形成した後、スルーホール内に、銅、銀、金の群から選ばれる少なくとも1種の低抵抗金属を含有する導体ペーストを充填する。そして、シート状成形体表面には、前記導体ペーストを用いてスクリーン印刷法、グラビア印刷法などの公知の印刷手法を用いて配線層の厚みが5~30μmとなるように配線パターンを印刷塗布する。

#### [0080]

そして、複数のシート状成形体を位置合わせして積層圧着した後、大気中、または窒素雰囲気中にて脱バインダ処理した後、1050℃以下の大気中または窒素雰囲気で焼成することにより、配線基板を作製することができる。

#### [0081]

なお、焼成雰囲気については、導体材料として、銀、金を用いる場合は、導体 は酸化しないため、大気雰囲気中で焼成することが望ましく、銅を用いる場合に は、銅の酸化を抑制する為に窒素雰囲気中にて焼成することが望ましい。

#### [0082]

そして、この配線基板の表面に、半導体素子等の電気素子5を搭載し、配線層

2と信号の伝達が可能なように接続される。接続方法としては、前述したように 、半田を用いたフリップチップ実装や、ワイヤボンディング、さらには配線層上 に直接搭載させて接続させる形態が好適である。

# [0083]

さらに、電気素子5とパッケージAとの間隙にアンダーフィル材7を充填、硬化したり、電気素子5上にポッティング樹脂を被覆し、硬化させるか、絶縁基板Aと同種の絶縁材料や、その他の絶縁材料、あるいは放熱性が良好な金属等からなる蓋体をガラス、樹脂、ロウ材等の接着剤により接合することにより、電気素子収納用パッケージを作製することができる。

# [0084]

また、パッケージAの下面に、低融点ハンダによって高融点半田からなるボール8を接続する。そして、このパッケージAをプリント配線基板Bに実装する場合には、プリント配線基板Bの表面に、前記パッケージAの半田ボール8を低融点半田を介してプリント配線基板Bの接続用電極4B上に載置し、半田リフロー処理することによって、パッケージAをプリント配線基板B上に二次実装することができる。

#### [0085]

# 【実施例】

#### (実施例1)

表 1 に示した組成からなる本発明の 4 種の平均粒径が 2  $\mu$  mのガラス A、 B、 C、 Dの粉末を準備し、これらのガラス粉末に対して、平均粒径が  $1\sim 2$   $\mu$  mの表 2 、 3 に示すフィラー粉末を用いて、表 2 、 3 の組成に従い混合した。

#### [0086]

なお、各ガラス粉末A~Dについては、ガラス粉末単体での焼成温度で焼成した時のコーディエライト結晶相の析出量をリートベルト法によって測定し、その結果を表1に示した。

#### [0087]

そして、この混合物に有機バインダ、可塑剤、トルエンを添加し、スラリーを 調製した後、このスラリーを用いてドクターブレード法により厚さ300μmの グリーンシートを作製した。さらに、このグリーンシートを所望の厚さになるように複数枚積層し、60℃の温度で10MPaの圧力を加えて熱圧着した。

# [0088]

得られた積層体を窒素雰囲気中、750℃で脱バインダ処理した後、200℃ /時間で昇温して、大気中で表2、3の条件にて焼成して低温焼成磁器焼結体を 得た。

# [0089]

得られた焼結体について、焼結体を2 mm 、長さ1 8 mm に加工し、1 0 で かの速度で焼温しながらレーザー測距計にて寸法変化を測定することにより、 $4 \text{ 0} \sim 4 \text{ 0}$  0 ℃における熱膨張係数を測定した。また、5 0 mm 、厚さ1. 0 mmに加工し、空洞共振器法にて2 GHz における誘電率を測定した。

# [0090]

さらに、焼結体を $3 \text{ mm} \times 4 \text{ mm} \times 4 0 \text{ mm}$ に加工し、超音波パルス法にてヤング率を測定した。また、同様のサンプルを用いて、オートグラフを用いJIS R-1601に基づく3点曲げ強度を測定した。また、焼結体中における結晶相を X線回折測定から同定し、リードベルト法により磁器中の各結晶相の析出量を 算出し多い順に並べた。

#### [0091]

コーディエライト結晶相については、ガラス粉末の添加量に応じたガラス粉末の溶融物単体から析出するコーディエライト結晶相の析出量X、コーディエライト粉末の添加量Y、さらには、作製された磁器に対してリートベルト法により、この磁器中のコーディエライト結晶相の含有量 Z を算出した。

#### [0092]

同様に、この磁器中のコーディエライトとエンスタタイト及びフォルステライトの含有量を算出した。以上の測定結果を表2、3に示す。

#### [0093]

一方、上記4種類のガラス粉末に代わり、表1に示す2種類のガラス粉末E、Fを用いて同様に評価を行った。また、フィラー粉末として、 $ZrO_2$ 、 $TiO_2$ を用いて同様の評価を行った。結果を表2、3に示す。

[0094]

【表 1】

	SiO2	Al2O3	MgO	ZnO	B2O3	CaO	BaO	ZrO2	コーディエラ小結 晶析出量
·A	40	32	7	10	11	0	0	0	11
В	44	29	11	7	. 9	0	0	0	18
С	45	22	18	6	9	0	0	0	25
D	44	28	11	· 5	5	6	0	.1	21
E	28	10	0	16	16	0	28	2	0
F	24	7	2	22	13	32	0	0	0
									(好色04)

[0095]

【表2】

ガラス粉末 コーディエ エンスタタ	コーディエコンスタ	エンスタイト的サ		フォルステ	フィラー粉末	粉末	炔成条件	##	脫數張係數	記事	ヤンが替	ヤング率 抗断強度	新田鶴島相 洋	コーディコ	コーディエライト結晶相の量	報の量	Co + En + Fo	—	温度サイクル試験
170	170	170	# 10 H		100	70 8 40/	S/ 40 E.	DE RUI (L.)	( × 10-6/91)		(100)	(10///		X (70 (8) 28)	/ <b>10 ⊞</b> 04 /	2 (40 18 04)	1 (40 M 02 )	_	<b>₹</b>
01 5	2	-	9	_	ž		S		0 0 0				体技体が南型を停下ず	かなける	は、一般の		RHK	N N N N N N N N N N N N N N N N N N N	<b>東</b>
0.5	s		٥	$\Box$			650	-	2	6.5	150	270	Oo>Ga>En	2	0.5	30.5	=	ă	ĕ
0 9.5 0			0				850	1	4	9	137	270	Co>Ga>En	9.845	-	30	39.5	š	ĕ
87.5 2.9 10 0	10		0				900	-	3.9	5.9	134	270	Co>Ga>En	9.625	2.5	30	07	ě	ă
85 5 10 0	10		٥				006	-	3.6	5.6	124	250	Co>Ga>En	9.35	5	40	22	χo	ð
85 5 0 10	.0	_	9				900	-	4.2	5.8	122	245	Co>Ga>En>Fo	9.35	£D	40	20	ð	ğ
80 5 10 5	10		2				93	-	4.0	5.7	137	270	Co>En>Ga>Fo	8.8	5	36	. 51	ð	Ж
60 1 25 10	_	_	2				906	-	4.4	. 6	140	270	Co>En>Ga>Fo	6.6	1	32	63	ě	ě
59.5 0.5 30 10	90		2				900	-	<b>6</b> .8	6.2	145	275	Co>En>Ga>Fo	6.545	0.5	30	01	Ą.	ě
60 18 7 15	,	-	15				0001	-	4.4	5.9	140	265	Co>Ga>Fo>En	6.6	. 18	45	67	ğ	ð
59.5 20 7.5 13	7.5		13				1000	-	6.3	8	145	280	Co>Ga>Fo>En	6.6	20	20	70.5	ğ	ĕ
55 20 10 15	l io	_	15				1000	2					烧锅世ず	47、群循不可	不可				
69 21 10 0	10		0				1000	5					焼儲む	烧铸せず、胖価不可	不珂				
94.9 0.1 0 5	o		5			·	850	-					徒結体が原型を保てず、解価不可	型を保てず	,解価不可	1			
87.5 2.5 10 0	9	_	٥				.006	-	3.4	5.4	135	270	Co>Ga>En	15.75	2.5	48	58	ğ	ě
77.5 2.5 2.0 0	20	-	٥				908	-	3.6	5.4	140	275	Co>Fo>Ga	13.95	2.5	46	99	ð	ð
67.5 2.5 30 0	90	-	٥	Ĩſ			006	-	3.8	53	145	280	Co>Fo>Ga	12.15	2.5	4	74	ĕ	ĕ
82.5 2.5 10 5	0	$\dashv$	2	- 1			008	-	3.7	5.5	139	275	Co>Ga>Fo>En	14.85	2.5	48	63	οĶ	ğ
85 5 10 0	02	-	٩	ſ			900	-	3.4	54	130	560	Co>Ga>En	15.3	5	50	99	ě	ğ
85 5 0 10	0	$\dashv$	의	ſ			006	-	3.9	5.8	131	260	Co>Ga>Fo	15.3	S	44	Z	ğ	ě
80 5 10 5	0	4	2	- 1			900	_	38	SS	124	250	Co>Ga>En>Fo	14.4	5	48	83	ŏ	ŏ
75 10 10 5	01	4	S	1			900	-	3.7	5.	132	285	Co>Ga>En>Fo	13.5	10	52	. 67	OK	χ
77.5 2.5 10 0	0	$\dashv$	٥	- 1	TARET	2	906	-	3,1	20	149	320	Co>Ga>En>A	13.95	2.5	48	58	Ж	š
77.5 2.5 10 0	10	$\dashv$		-1	4744	2	900	-	33	5.2	135	300	Co>Ga>Mu>En	13.95	2.5	52	29	ŏ	ă
77.5 2.5 10 0	01	-	٩		77-41	02	900	-	3,5	5.2	132	300	Co>Ga>An>En	13.95	2.5	43		ŏ	ŏ
77.5 2.5 10 0	02	-	<u> </u>	Ì	1377774	2	900	-	3.5	5.2	130	290	Co>Ga>Su>En	13.95	2.5	43	53	ð	ă
77.5 2.5 10 0	2	$\dashv$			thy Ty	, <u>o</u>	ĝ	-	3.0	53	133	300	Co>Ga>Ce>En	13.95	2.5	940	20	š	š
77.5 2.5 10 0	02	-			石英扩入	υ	906		3.1	4.7	121	245	Co>Ga>En>Mu	13.95	2.5	43	53	ě	ě
はこ * 中は本徳県の範囲外	の範囲外											-							

注2) Co:コーディエライト、Ga:かーナイト、En:エンスタタイト、Fo:フタルステライト、AI:アルミナ、Mu:ムライト、An:アノーサイト、Su:ステクナイト、ZO:ジルコニア、TO:チタニア、Ge:セルジアン、 AK:アルケスナイト

[0096]

# 【表3】

**		ガラス船来	コーディエ	H.		フィルーな来	<b>张</b>	がいませ		<b>製造業権を 禁御状</b>		セングは被称為機	を表現が	が ない	3-743	コーディエライト結晶相の国	日の田	Co + En + Fo	温度サイクル試験	クル対象
2		1000	サイヤギ	X   X   X   X   X   X   X   X   X   X	ルナを米										×.	۲	7	日の日本日	×	¥
<u>#</u>	_	福製 (質量品	(田田)	(多申重)	(新四級)	题	を養殖)	温度(で	西國(1/2)	時間(小)(×10-4/℃)		(dPs)	(MPs)		(智養%)	(質量%	(新世%)	(第四級)	来與使	多哲例
*	28	5	°	2		202	2	906	1	6.2	88	144	290	ZO>C4>C0	12.6	0	12.0	126	ş	ð
3	8	2	0	0	0	T:02	. OE	900	1	9.4	12.8	128	9	TO>Ga>Co	12.6	٥	12.8	12.6	ş	š
Ë	E	C 87.5	ļ_	10	û			006	1	3.2	5.2	132	260	Co>Qu>En	21.675	2.5	20	60	ŧ	š
	ä	C 77.6	2.5	82,	0			006	-	33	5.2	136	265	CoXEnXGa	19.375	2.5	48	68	ŏ	ĕ
Ë	12	C 67.5	2.5	30	0			900	-	3.6	5.1	141	270	Co>En>Ga	18 875	2.5	47	7,	ð	ş
	34	0 85	sc	10	0			900	-	3.2	5.2	126	260	CoSGs)En	21.25	5	25	62	š	ğ
Ë	35	8	5	01	0			906	1	3.6	5.2	123	250	Co>Gu>En	8	10	22	84	Š	OK.
	38	0 87.5	2.5	01	0			950	-	3.5	5.3	134	270	Ce)Ge)En	18.375	2.5	48	38	ă	ð
	33	0 77.5	2.5	20	0			950	-	3.6	5.3	138	275	Co>En>Ge	16.275	2.5	94	68	š	š
	38	0 615	2.5	30	0			950	-	5.5	5.3	143	280	Co>en>Cb	14.175	2.5	45	75	ğ	ğ
Ë	339	D 85	5	01	0			950	-	3.5	5.4	129	260	Co>Ua>En	17.85	5	\$0	60	ğ	υĶ
	Ş	D8 0	10	01	٥			056		9.6	5.3	8	260	Co>Ga>En	16.8	10	52	62	ĕ	ð
*	41	E 90	0	10	0			8	+	7.7	7.2	167	330	Ce>Oa>En	0	0	0	10	100	206
•	42	66 65	\$	10	0			900	-	1.9	7.1	165	300	Ce>Ga>Ca>En	0	S)	3	15.	200	900
٠	43	F 90	. 0	10	0			800	-	7.7	1.1	140	270	Ak>Ga>En	a	٥	0	. 10	OX OX	¥
*	2	58∵ 1	9	01	0		·	900	1	.7.5	7.4	136	260	Ak)Ga) Do)En	0	. 5	2	65	900	ŧ
*	£			AIR				1600	-	4.7	8.7	310	400	*	0	0	٥	c	ğ	700
en to	(##) (##)	注1) * 印は本岳明の範囲外 注2) Do:コーディエライト、Ga:が	注!) * 印は本条明の範囲外 注2) 0o:コーディエライト、Ga:ガーナイト、	fl. En: ΣΣλ	3941. Fo: 74	B.A.7741.	AL: 7821.	Mu: h34	. An: 31-	#11. Su: 23	974A.2	O:97#a=	7. TO:#9:	En:IXX8941. Fo:248X7341. AI:788†, Mu:434. An:3/-44. Su:3797944. ZO:5/1627. TO:7927. Ge:865/7x, AK:71197941	. AK: 714	114				٠

[0097]

表1~3の結果から明らかなように、本発明に基づき、コーディエライトと、

エンスタタイトおよび/またはフォルステライト結晶相を含む特定の結晶相が析出した試料 $No.2\sim11$ 、 $15\sim28$ 、 $31\sim40$ では、熱膨張係数が $5\times10^{-6}$ / $\mathbb{C}$ 以下、誘電率が7以下、ヤング率が150GPa以下となり、さらに抗折強度も200MPa以上と良好な値を示した。

# [0098]

特に、ガラス粉末量を60~89.5質量%、コーディエライト粉末量を1~18質量%、エンスタタイト粉末および/またはフォルステライト粉末を9.5~35質量%に限定した試料No.3~8、10、15~28、31~40では、熱膨張係数が $4.4\times10^{-6}$ /℃以下、誘電率が6以下、ヤング率が140GPa以下となり、さらに抗折強度5240MPa以上となった。

#### [0099]

また、フィラー粉末として、アルミナ、ムライト、アノーサイト、スラウソナイト、セルジアンを含有させた試料No. 23~27では、抗折強度が290MPa以上であっても、ヤング率を140MPa以下にできた。

#### [0100]

これに対して、ガラス粉末の量が94.5重量%よりも多い試料N o. 1、1 4では、ガラスの軟化流動が著しく焼結体の原型を保つことができず、評価可能 な試料を得ることができなかった。また、ガラス粉末の量が59.5重量%より も少ない試料N o. 12、コーディエライト粉末が20質量%よりも多い試料N o. 13では、1050℃以下の焼成にて緻密な焼結体を得ることができなかっ た。

#### [0101]

また、本発明の範囲外であるZr $O_2$ 、Ti $O_2$ を用いた試料No. 29、30では、いずれも熱膨張係数が $5 \times 1$ 0 $^{-6}$ / $\mathbb{C}$ よりも高く、かつ誘電率が7より高くなった。

#### [0102]

さらに、本発明の範囲外のガラス粉末E、Fを用いた試料 $No.41\sim44$ では、いずれの試料もコーディエライト結晶相はガラスから析出せず、熱膨張係数が $5\times10^{-6}/\mathbb{C}$ よりも大きくなった。

# [0103]

# (実施例2)

実施例1の本発明の試料 $No.2\sim11$ 、 $15\sim28$ 、 $31\sim40$ について、原料粉末に対して、アクリル系バインダと可塑剤とトルエンを添加、混合し、ドクターブレード法によって厚み $250\mu$ mのグリーンシートを作製した。次に、該グリーンシートの所定位置にビアホールを形成し、銅を主成分とする導体ペーストを充填した後、スクリーン印刷法により前記導体ペーストを用いてグリーンシート表面に配線層を形成した。

# [0104]

そして、前記配線層を形成したグリーンシートを位置合わせしながら 4 枚積層、熱圧着した。この積層体を水蒸気含有窒素中、750 ℃で脱バインダ処理し、さらに 200 ℃/時間で昇温した後、窒素中、表 2 、 3 に示す条件にて焼成した結果、銅を主成分とする配線層を具備する配線基板を作製した。

# [0105]

得られた配線基板について、配線層の導通を確認したところ、断線等がなく、 低抵抗で良好な導通特性を示した。

#### [0106]

#### (実施例3)

#### [0107]

次に、シリコンを主体とする熱膨張係数が $3 \times 10^{-6}$ / $\mathbb{C}$ の半導体素子をパッケージAの表面に、0.1 mm厚の半田を介して位置合わせして載置し、リフ

ロー処理を行った後、アンダーフィルを半導体素子とパッケージAとの間隙に注入し、硬化させることにより半導体素子をフリップチップ実装した。

# [0108]

さらに、パッケージAの裏面と同様の配線パターンを形成した熱膨張係数が $15\times10^{-6}$ / $\mathbb{C}$ のプリント基板Bを用意し、その上にパッケージAを位置合わせして載置し、再度リフロー処理を行うことによりパッケージAをプリント基板上に実装した二次実装サンプルをそれぞれ20個作製した。

# [0109]

上記二次実装サンプルを、 $0\sim100$   $\mathbb C$ の温度範囲で温度サイクル試験を行い、100 サイクル終了毎に一次実装側、二次実装側の双方に関して抵抗値を測定し、抵抗値の変化や断線の有無を確認し、抵抗が初期値に対して10%以上変化した時のサイクル数を表 2、3 に示した。ここで、1000 サイクルまで断線のなきものを合格(O K)とした。

# [0110]

さらに、比較例として熱膨張係数が4.  $7 \times 10^{-6}$  /  $\mathbb{C}$ 、ヤング率が310 GPaのAINセラミックスを絶縁基板とし、タングステンによって配線層、ビア導体を形成し、1600  $\mathbb{C}$ で同時焼成してパッケージを作製し、同様の温度サイクル試験を行った。

#### [0111]

表 $1\sim3$ の結果から明らかなように、本発明に基づき、特定の結晶相が析出した熱膨張係数が $5\times10^{-6}$  / % 以下、ヤング率が150 G P a 以下の試料では、一次実装、および二次実装の双方において1000 サイクルの温度サイクル試験において断線が見られず、高い実装信頼性が得られた。

#### [0112]

一方、本発明の範囲外であり、熱膨張係数が 5×10<sup>-6</sup> / ℃よりも大きい試料においては、温度サイクル試験において、半導体素子と絶縁基板間の熱膨張係数のミスマッチが大きく、いずれの試料も1000サイクルよりも短いサイクル数にて断線が生じ、一次実装信頼性が確保できなかった。

### [0113]

また、熱膨張係数が $4.7 \times 10^{-6}$ / $\mathbb{C}$ と低いものの、ヤング率が310G Paと高い値を示すA1Nを用いた試料No.45においては、温度サイクル試験の結果、一次実装側は1000 サイクルにて断線が見られないものの、ヤング率が高く熱応力の緩和効果が不充分なため、二次実装側で1000 サイクルよりも短いサイクル数にて断線が生じ、実装信頼性が確保できなかった。

# [0114]

# 【発明の効果】

以上詳述した通り、本発明によれば、磁器中に、結晶相として、コーディエライトを析出させる場合に、析出する結晶相と同種の種結晶を用いることにより、配合したガラス粉末から種々の結晶相を直接析出させる従来の手法に比較して、コーディエライトを多く析出させることができ、このため焼成後に得られる低温焼成磁器は、低誘電率、低熱膨張かつ高強度を有するとともに、低ヤング率の低温焼成磁器を得ることができる。

# [0115]

そして、このような低ヤング率の低温焼成磁器を用いて形成した半導体素子収納用パッケージを、熱膨張係数が $15\sim20\times10^{-6}$ / $\mathbb{C}$ のプリント配線基板上にハンダボールを介して実装して熱サイクルを負荷した場合、熱サイクル時に接続部であるハンダボールの破壊が抑制され、二次実装信頼性を高めることができる。

#### 【図面の簡単な説明】

#### 【図1】

本発明の配線基板を用いたBGA型の半導体素子収納用パッケージの一例を説明するための概略断面図である。

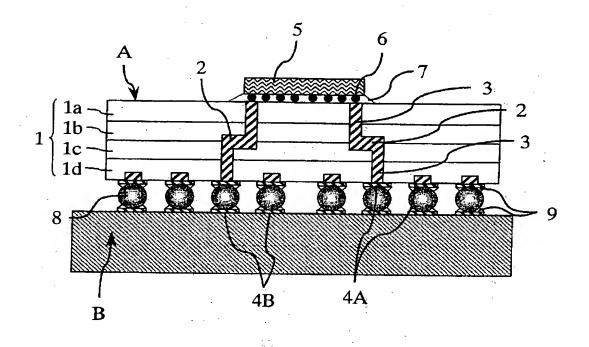
#### 【符号の説明】

- A 素子収納用パッケージ
- 1 絶縁基板
- 2 配線層
- 3 ビアホール導体
- 4 接続用電極

- 5 素子
- 6 半田ボール
- 7 アンダーフィル
- 8 高温半田ボール
- 9 共晶半田

【書類名】図面

# 【図1】



# 【書類名】要約書

# 【要約】

【課題】銀、銅、金等の低抵抗金属との同時焼成が可能であり、低い熱膨張係数、低い誘電率を有しつつ低ヤング率の焼結体を形成する低温焼成磁器組成物、および低温焼成磁器とその製造方法、かかる低温焼成磁器を用い、一次実装信頼性とともに、高い二次実装信頼性を確保できる配線基板とその実装構造を提供する

【解決手段】少なくとも、それぞれ所定の組成範囲の $SiO_2$ 、 $Al_2O_3$ 、MgO、ZnO、 $B_2O_3$ を含有するガラス粉末  $59.5\sim94.5$ 質量%に、コーディエライト粉末  $0.5\sim20$ 質量%と、エンスタタイトおよび/またはフォルステライト粉末  $5\sim40$ 質量%とを含有した低温焼成磁器組成物を1050  $\mathbb{C}$ 以下で焼成して、ガラス粉末からコーディエライト結晶相を析出させることにより、 $40\sim400$   $\mathbb{C}$ における熱膨張係数が $5\times10^{-6}$  /  $\mathbb{C}$ 以下、誘電率が7以下、ヤング率が150  $\mathbb{C}$   $\mathbb{$ 

# 【選択図】図1

ページ: 1/E

# 認定・付加情報

特許出願の番号 特願2003-120774

受付番号 50300691114

書類名 特許願

担当官 第五担当上席 0094

作成日 平成15年 4月25日

<認定情報・付加情報>

【提出日】 平成15年 4月24日

# 特願2003-120774

# 出願人履歴情報

識別番号

[000006633]

1. 変更年月日

1990年 8月10日

[変更理由]

新規登録

住 所

京都府京都市山科区東野北井ノ上町5番地の22

氏 名

京セラ株式会社

2. 変更年月日

1998年 8月21日

[変更理由]

住所変更

住 所

京都府京都市伏見区竹田鳥羽殿町6番地

氏 名

京セラ株式会社